This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

THIS PAGE BLANK (USPTO)

INTERNAL COMBUSTION ENGINE WITH TURBO SUPERCHARGER

Patent number:

JP10288056

Publication date:

1998-10-27

Inventor:

WAKIMOTO TORU; OKI HISASHI

Applicant:

NIPPON SOKEN INC;; TOYOTA MOTOR CORP

Classification:

- international:

F02D23/00; F02B37/00; F02D13/02

- european:

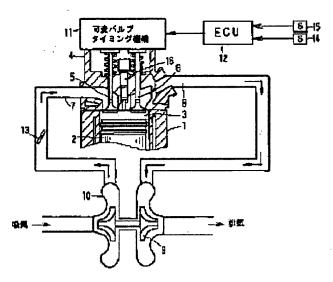
Application number:

JP19970097644 19970415

Priority number(s):

Abstract of JP10288056

PROBLEM TO BE SOLVED: To increase engine output while reducing turbo lag. SOLUTION: A time at which an air intake valve 5 opens is changed from during an air intake process to an exhaust process as an engine speed is increased. Because a kinetic energy can be given more to the air intake than to an engine at the suction of air intake, the exhaust gas energy can be increased. As a result, because a force to drive a turbine 9 becomes large, an engine output can be increased while reducing a turbo lag.



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

THIS PAGE BLANK (USPTO)

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平10-288056

(43)公開日 平成10年(1998)10月27日

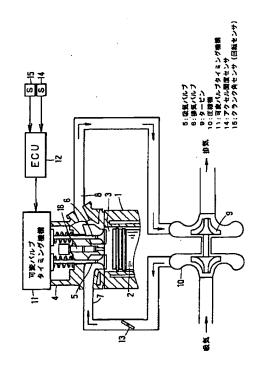
(51) Int.Cl. ⁶	識別記号	F I		
F02D 23/	00	F 0 2 D 23/00 K		
F02B 37/	00 3 0 2	F 0 2 B 37/00 3 0 2 A	3 0 2 A	
F02D 13/	02	F 0 2 D 13/02 H		
		В		
		審査請求 未請求 請求項の数4 OL (全	6 頁)	
(21)出願番号	特顧平9-97644	(71)出願人 000004695	000004695	
		株式会社日本自動車部品総合研究所		
(22)出顧日	平成9年(1997)4月15日	愛知県西尾市下羽角町岩谷14番地		
		(71)出願人 600003207		
		トヨタ自動車株式会社		
	·	愛知県豊田市トヨタ町1番地		
		(72)発明者 脇本 亨		
		愛知県西尾市下羽角町岩谷14番地	株式会	
		社日本自動車部品総合研究所內		
		(72)発明者 大木 久		
		愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨ	夕自動	
		車株式会社内		
	•	(74)代理人 弁理士 伊藤 洋二		

(54) 【発明の名称】 ターボ過給機付内燃機関

(57)【要約】

【課題】 ターボラグを小さくしつつ、エンジン出力を向上させる。

【解決手段】 エンジン回転数が高くなるほど、吸気バルブ5が開く時期を、吸入工程途中から排気工程側に変化させる。これにより、吸気の吸入時に、エンジンより吸気に多くの運動エネルギを与えることができるので、排気のエネルギを増大させることができる。したがって、タービン9を駆動する力が大きくなるので、ターボラグを小さくしつつ、エンジン出力を向上させることができる。



(2)

【特許請求の範囲】

【請求項1】 内燃機関の吸気バルブ(5)の開閉時期 を変化させる可変バルブタイミング機構(11)と、 前記可変バルブタイミング機構(11)を制御する制御 手段(12)と、

前記内燃機関の排気により、前記内燃機関の吸気を過給 するターボ過給機(9、10)と、

前記内燃機関の回転数を検出する回転検出手段(15) とを備え、

前記制御手段(12)は、前記回転検出手段(15)の 10 検出値が所定値より低いときには、前記内燃機関の吸入 行程において前記内燃機関のピストン(2)が上死点か ら下死点側に変位したときに、前記吸気バルブ(5)を 開くように前記可変バルブタイミング機構(11)を制 御することを特徴とするターボ過給機付内燃機関。

【請求項2】 内燃機関の吸気バルブ(5)の開閉時期 を変化させる可変バルブタイミング機構(11)と、 前記可変バルブタイミング機構(11)を制御する制御 手段(12)と、

前記内燃機関の排気により、前記内燃機関の吸気を過給 20 するターボ過給機(9、10)と、

前記内燃機関の回転数を検出する回転検出手段(15) とを備え、

前記制御手段(12)は、前記回転検出手段(15)の 検出値が高くなるほど、前記吸気バルブ(5)が開く時 期を、前記内燃機関の吸入行程中から排気行程側に変化 させるように前記可変バルブタイミング機構(11)を 制御することを特徴とするターボ過給機付内燃機関。

【請求項3】 前記内燃機関の負荷を検出する負荷検出 手段(14)を備えており、

前記制御手段(12)は、前記負荷検出手段(14)の 検出値が大きくなるほど、前記吸気バルブ(5)が開く 時期を、前記内燃機関の吸入行程の上死点側から下死点 側に変化させるように前記可変バルブタイミング機構

(11)を制御することを特徴とする請求項1または2 に記載のターボ過給機付内燃機関。

【請求項4】 前記制御手段(12)は、前記内燃機関 の運転状態によらず、前記吸気バルブ(5)が閉じる時 期が一定となるように前記可変バルブタイミング機構

(11)を制御することを特徴とする請求項1ないし3 40 のいずれか1つに記載のターボ過給機付内燃機関。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、内燃機関が排出す る排気のエネルギを利用して圧縮機(コンプレッサ)を 駆動し、吸気を過給するターボ過給機付内燃機関(以 下、ターボ付エンジンと呼ぶ。) に関するものであり、 車両に適用して有効である。

[0002]

気のエネルギを利用して圧縮機を駆動するものであるの で、圧縮機の運転状態(回転数)は、エンジン本体のよ うに乗員がアクセル (吸気絞り弁) にて直接的に制御す ることができない。しかも、圧縮機の回転数は、排気の 状態(排気の温度および圧力)に大きく依存すため、タ ーボ付エンジンの回転数が低く、排気の温度や圧力が低 いときには、乗員が、車両を加速すべくアクセルの開度 を大きくしても、排気の温度や圧力が、これに連動して 直ぐに上昇しないので、アクセルの開度の増加に対して 圧縮機の回転数が増大しないという現象が発生してしま う(以下、この現象をターボラグと呼ぶ。)。

【0003】そこで、このターボラグを小さくすべく、 例えば、特開昭5.9-37228号公報に記載の発明で は、ターボ付エンジンの回転数が低いときには、圧縮機 の容量を小さくするという手段が示されている。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、上記公報に 記載の手段のどとく、ターボ付エンジンの回転数が低い ときに圧縮機の容量を小さくすると、ターボラグを小さ くすることはできるが、圧縮機の容量そのものを小さく しているので、過給機を備えているのにかかわらず、エ ンジン出力の向上量が小さくなってしまう。

【0005】本発明は、上記点に鑑み、ターボラグを小 さくしつつ、エンジン出力を増大させることを目的とす

[0006]

【課題を解決するための手段】本発明は、上記目的を達 成するために、以下の技術的手段を用いる。請求項1に 記載の発明では、内燃機関の回転数が所定値より低いと きには、内燃機関の吸入行程において、内燃機関のビス トン(2)が上死点から下死点側に変位した時に、吸気 バルブ(5)を開くように可変バルブタイミング機構 (11)を制御することを特徴とする。

【0007】これにより、内燃機関のサイクルが吸入行 程に移行したにもかかわらず、吸気バルブ(5)が閉じ ているので、後述するように、吸気バルブ(5)の上流 側と下流側との間で圧力差が大きくなる。そして、この 状態で吸気バルブ(5)を開くと、吸気は、大きくなっ た圧力差により大きく加速されて、内燃機関内に流入す るため、吸気の有する運動エネルギが増大する。

【0008】したがって、この増大した運動エネルギに より、排気のエネルギが増大させられるので、ターボ過 給機(9、10)を駆動する力(エネルギ)が大きくな る。延いては、ターボ過給機(9、10)の回転数を増 大させて過給量を増大させることができるので、ターボ ラグを小さくしつつ、内燃機関の出力を増大させること ができる。

【0009】請求項2に記載の発明では、内燃機関の回 転数が高くなるほど、吸気バルブ(5)が開く時期を、 【従来の技術】ターボ付エンジンは、前述のごとく、排 50 内燃機関の吸入行程中から排気行程側に変化させるよう

(3)

に可変パルブタイミング機構(11)を制御することを特徴とする。これにより、所定の内燃機関の回転数より低いときには、ビストン(2)が上死点から下死点側に所定量変位した時に、吸気パルブ(5)が開くこととなり、吸気パルブ5が開く時期が、請求項1に記載の発明と同様に制御されることとなる。したがって、請求項1に記載の発明と同様な効果を得ることができる。

【0010】なお、請求項3に記載の発明のごとく、請求項1または2に記載の発明の特徴に加えて、負荷検出手段(14)の検出値が大きくなるほど、吸気バルブ(5)が開く時期を、内燃機関の吸入行程の上死点側から下死点側に変化させるように可変バルブタイミング機構(11)を制御してもよい。また、請求項4に記載の発明のごとく、請求項1~3のいずれか1つに記載の発明の特徴に加えて、内燃機関の運転状態によらず、吸気バルブ(5)が閉じる時期が一定となるように可変バルブタイミング機構(11)を制御してもよい。

【0011】なお、上記各手段の括弧内の符号は、後述 する実施形態記載の具体的手段との対応関係を示すもの である。

[0012]

【発明の実施の形態】本実施形態は、本発明を4サイクルディーゼルエンジン(以下、エンジンと略す。)に適用したものであり、図1は、本実施形態に係るターボ付エンジンの模式図である。図1中、1はエンジンのシリンダブロックであり、2はシリンダブロック内で往復運動するピストンである。なお、このピストン2は、コンロッド(図示せず)を介してクランクに連結されており、このクランクは、周知のごとく、ピストン2が1往復する間に一回転するように構成されている。

【0013】3は、シリンダブロック1、ピストン2 およびシリンダヘッド4からなる燃焼室であり、5は燃焼室3のうち吸気が流通する開口部を開閉する吸気パルブであり、6は燃焼室3のうち排気が流通する開口部を開閉する吸気パルブである。また、7は吸気が流通する吸気パルブである。また、7は吸気が流通する吸気管(吸入ボート)であり、8は排気が流通する排気管(排気ボート)である。そして、排気管8には、排気の有するエネルギ(熱エネルギおよび圧力エネルギ)により回転駆動される、周知のタービン9が配設されている。一方、吸気管7には、タービン9によって駆動されて吸気を圧縮機する圧縮機(ターボチャージャ)10が配設されている。そして、タービン9と圧縮機とを合わせて吸気を過給するターボ過給機と呼ぶ。

【0014】ところで、11は、両バルブ5、6の開閉時期(開閉タイミング)を変化させる可変バルブタイミング機構であり、この可変バルブタイミング機構11は、例えばヘルカルギア付きピストンを油圧力で駆動し、カムシャフトとタイミングブーリとの位相を変化させて両バルブ5、6の開閉時期(開閉タイミング)を変化させる等の周知のものである。

【0015】そして、可変バルブタイミング機構11は、電子制御装置(以下、ECUと呼ぶ。)12によって制御されており、このECU12は、周知のごとく、中央演算装置(CPU)、随時読み書き可能記憶装置(RAM)および読み出し専用記憶装置(ROM)からなるマイクロコンピュータである。また、ECU12には、吸入管7に配設されたアクセル(吸気絞り弁)13の開度を検出するアクセル開度センサ(開度検出手段)14、および前記クランクの回転角(以下、クランク角と呼ぶ。)を検出するクランク角センサ(クランク角検出手段)15からの信号が入力さている。なお、本実施形態では、エンジンの回転数は、クランク角センサ15の検出に基づいてECU12にて算出されており、クランク角センサ15はエンジンの回転数を検出する回転センサ(回転検出手段)をも兼ねている。

【0016】因みに、16は燃焼室3内に燃料(軽油)を噴射する燃料噴射弁(インジェクタ)であり、このインジェクタ16もECU12にて制御されている。図2は、ECU12の制御フローを示すでフローチャートあり、以下、このフローチャートに基づいて本実施形態に係るターボ付エンジンの作動を述べる。先ず、イグニッションスイッチ(図示せず)が投入されてエンジンが始動されると、各センサ14、15の検出値を読み込み(S100)、これら読み込まれた検出値(エンジンの回転数およびアクセル13の開度)から吸気バルブ5を開く時期を、図3、4に示されるように、エンジンの回転数およびアクセル13の開度と吸気バルブ5が開く時期との関係を示すマップに基づいて決定する(S110)。

【0017】次に、実際に吸気バルブ5が開く時期がS110で決定された時期となるように可変バルブタイミング機構11に向けて制御信号を出力する(S120)。次に、図3、4に示すマップについて述べる。すなわち、図3は、エンジンの回転数が高くなるほど、吸気バルブ5が開く時期が、エンジンの吸入行程中から排気行程側に変化することを意味し(図5の実線L、L、参照)、図4は、アクセル13の開度が大きくなるほど、吸気バルブ5が開く時期が、吸入行程中から排気行程側に変化することを意味する(図5の実線L、L、参照)。

【0018】つまり、吸気バルブ5が開く時期をT。とすると、T。はエンジンの回転数N。とアクセル13の開度A、と関数(T)として表され(数式1参照)、この関数(T)を回転数N。で偏微分した値が負であり(数式2参照)、かつ、関数(T)を開度A。で偏微分した値が正であることを意味する(数式3参照)。【0019】

【数1】T。≡T(N。, A。)

CCで、T。は図3、4に示すように、吸入行程におい 50 て上死点から下死点に向かう向きを正としているので、 10

T。が正のときは、吸気バルブ5が吸入行程に入ってか ち (吸入行程中) 開くことを意味し、一方、T。が負の ときは、吸気バルブ5が排気行程中に開くことを意味す る。

[0020]

【数2】∂T/∂N。<0

[0021]

【数3】∂T/∂A。>0

なお、アクセル開度は、アクセル13を全開としたとき の開度を100として百分率で示したものである。ま た、図5中、実線し、はエンジン回転数が10000 r pmであり、アクセル開度が、0%のときの吸気バルブ 5のリフト量(吸気バルブ5の開度)とクランク角との 関係を示し、破線し、はエンジン回転数が1000rp mであり、アクセル開度が、50%のときの吸気バルブ 5のリフト量とクランク角との関係を示している。因み に、実線し,はエンジン回転数が1000rpmであ り、アクセル開度が、0%のときの排気バルブ6のリフ ト量とクランク角との関係を示している。

入行程中から排気行程側に変化する」というときの排気 行程とは、上記説明からも明らかなように、今、考えて いる吸入行程の前の排気行程を示すものであって、今、 考えている吸入行程の次の排気行程(正確には、圧縮行 程および爆発行程を経た後の次の排気行程)を示すもの ではない。

【0023】次に、本実施形態の特徴を述べる。本実施 形態によれば、エンジンの回転数が高くなるほど、吸気 バルブ5が開く時期を、エンジンの吸入行程中から排気 行程側に変化させるので、図3、5に示すように、所定 30 のエンジン回転数 (本実施形態では、約2500 rp m) より低いときには、吸入行程中のピストン2が上死 点から下死点側に所定量変位した時に、吸気バルブ5が 開くこととなる。

【0024】このため、エンジンのサイクルが吸入行程 に移行したにもかかわらず、吸気バルブ5が閉じている ので、燃焼室3内の圧力が大きく低下し、吸気管7内と 燃焼室3内との圧力差が大きくなる。そして、この状態 で吸気バルブ5を開くと、吸気は、大きくなった圧力差 により大きく加速されて燃焼室3内に流入するため、燃 40 焼室3内の吸気の有する運動エネルギが増大する。

【0025】したがって、この増大した運動エネルギに より、排気のエネルギが増大させられるので、タービン 9(圧縮機10)を駆動する力(エネルギ)が大きくな る。延いては、タービン9の回転数を増大させて過給量 を増大させることができるので、ターボラグを小さくし つつ、エンジン出力を増大させることができる。換言す れば、本発明は、エンジンに、燃焼室3を膨張させる膨 張仕事をさせ、この膨張仕事分のエネルギにより排気の エネルギを増大させるものである。

【0026】なお、上記所定のエンジン回転数、すなわ ち吸気バルブ5が開く時期T。が零となる(上死点位置 **にて吸気バルブ5が開く時の)回転数は、通常のエンジ** ン使用状態における最大回転数、または、ウェストゲー トバルブ(過給圧の異常上昇を防止するバルブ)が開く 時の回転数を示しており、この回転数は、エンジンの排 気量、特性(ボアおよびストローク等)および形式やタ ーボ過給機の容量等により個々に設定されるものであ

【0027】また、吸気バルブ5が開く時期T。を決定 するパラメータとして、エンジンの回転数に加えて、ア クセル13の開度も考慮されているので、運転者のアク セル操作に、より良く応答してターボ過給機の稼動状態 を制御することができる。また、アクセル13の開度が 小さくなるほど、排気行程側で吸気バルブ5が開くの で、大きなエンジン出力を必要としないアクセル13の 開度が小さい領域ほど、エンジンに対して不必要な膨張 什事をさせることを防止することができる。

【0028】因みに、図6、7は、本実施形態に係るタ 【0022】ところで、念のために述べておくが、「吸 20 ーボ付エンジンのターボ効率(実線)と上記公報に記載 のターボ付エンジンのターボ効率(破線)との比較試験 を示しており、本実施形態に係るターボ付エンジンのタ ーボ効率は、エンジンの回転数およびアクセル13の開 度のいずれの場合においても、上記公報に記載のターボ 付エンジンより向上していることが判る。因みに、ター ボ効率とは、圧縮機の有する最大過給量に対する、実際 に過給された量との比を百分率で示したものである。

> 【0029】ところで、上述の実施形態では、エンジン の回転数N。およびアクセル13の開度A。に基づいて 吸気バルブ5が開く時期を決定していたが、エンジンの 回転数N。のみに基づいて吸気バルブ5が開く時期を決 定してもよい。また、上述の実施形態では、図5に示す ように、吸気バルブ5が開く時期のみを変化させ、吸気 バルブ5が閉じる時期については、エンジンの運転状態 によらず一定としていたが、吸気バルブ5が開く時期の 変化に連動させて吸気バルブ5が閉じる時期を変化させ てもよく、また、吸気バルブ5が開いている時間を一定 としてもよい。

【0030】また、上述の実施形態では、ディーゼルエ ンジンを例に本発明を説明したが、本発明はターボ付ガ ソリンエンジンなどその他のターボ付内燃機関に対して も適用することができる。また、上述の実施形態では、 アクセル13の開度をアクセル開度センサ14で検出す ることにより、エンジンの負荷を検出する負荷検出手段 を構成したが、アクセルペダル等の操作員 (乗員)が直 接操作するアクセル操作手段の作動量(例えばアクセル ベダルでは、踏み込み量)を検出することにより負荷検 出手段を構成してもよい。

【図面の簡単な説明】

【図1】ターボ付ディーゼルエンジンの模式図である。 50

特開平10-288056

8

【図2】電子制御装置の制御フローを示すフローチャートである。

【図3】吸気バルブが開く時期とエンジンの回転数との関係を示すマップである。

【図4】吸気バルブが開く時期とアクセルの開度との関係を示すマップである。

【図5】吸気バルブおよび排気バルブのリフト量とクランク角との関係を示すチャートである。

【図6】ターボ効率とエンジンの回転数との関係を示グ*

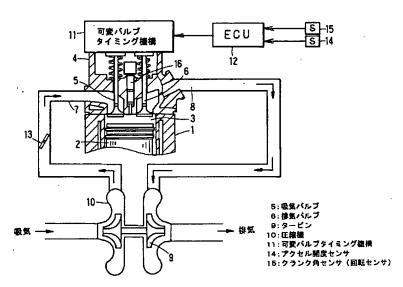
*ラフである。

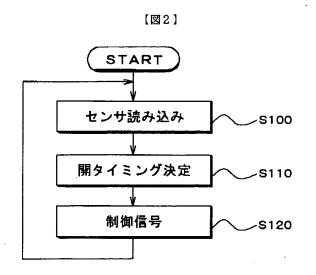
【図7】ターボ効率とアクセルの開度との関係を示グラフである。

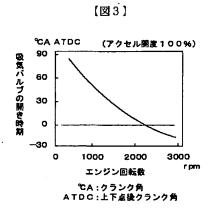
【符号の説明】

5…吸入バルブ、6…排気バルブ、9…タービン、10 …圧縮機、11…可変バルブタイミング機構、12…電 子制御装置、14…アクセル開度センサ(開度検出手 段)、15…クランク角センサ(回転検出手段)。

【図1】



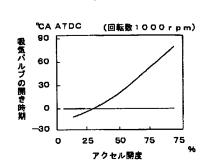




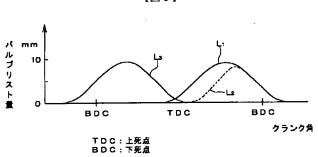
(6)

特開平10-288056

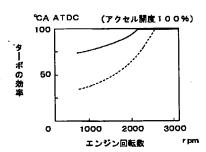




【図5】



[図6]



[図7]

